PIL

SPUTTERING TARGET, ELECTRODE FILM, AND ELECTRONIC PARTS

Publication number: JP2000345327 (A)

Publication date:

2000-12-12

Inventor(s):

WATANABE TAKASHI; WATANABE KOICHI; ISHIGAMI TAKASHI; YAMANOBE TAKASHI;

KIKUCHI MAKOTO; FUJIMOTO YUJI; FUJIOKA NAOMI

Applicant(s):

TOKYO SHIBAURA ELECTRIC CO

Classification:

- international:

C23C14/34; H01L21/285; C23C14/34; H01L21/02; (IPC1-7): C23C14/34; H01L21/285

- European:

Application number: JP19990155439 19990602 **Priority number(s):** JP19990155439 19990602

Abstract of JP 2000345327 (A)

PROBLEM TO BE SOLVED: To improve a uniformity of a film thickness distribution and film quality of an Ru film or an Ru alloy film and an adhering force to a base material, at a sputtering target made from Ru or a Ru alloy used for formation of an electrode of a thin-film capacitor mounted on a DRAM or a FRAM. SOLUTION: The sputtering target is made from Ru or an Ru alloy, and the content ratio of a crystal orientation on a face (002) in an integrated intensity value measured on the surface of the target with an X-ray diffraction analysis is set to be 0.05 or larger. Further, a ratio I(002)/35}/ I(101)/100} in the integrated intensity value measured on the surface of the target with the X-ray diffraction analysis is set to be 3.0 or larger, and the dispersion of the ratio I(002)/35}/ I(101)/100} at each part of the target is set to be within ± 30%.

Data supplied from the esp@cenet database — Worldwide

(19)日本国特許庁(JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号 特開2000-345327

(P2000-345327A)

(43)公開日 平成12年12月12日(2000.12.12)

審査請求 未請求 請求項の数11 OL (全 10 頁)

(21)出職番号 特顯平11-155439 (71)出職人 000003078 株式会社東芝 株式会社東芝 神奈川県川崎市幸区堀川町72番地 (72)発明者 渡辺 高志 神奈川県横浜市磯子区新杉田町8番地 株 式会社東芝横浜事業所内 (72)発明者 渡邉 光一 神奈川県横浜市磯子区新杉田町8番地 株 式会社東芝横浜事業所内 (74)代理人 100077849 井理士 須山 佐一

最終頁に続く

(54) 【発明の名称】 スパッタリングターゲット、電極膜、および電子部品

(57)【要約】

【課題】DRAMやFRAMに搭載される薄膜キャパシタの電極形成などに用いられるRuまたはRu合金からなるスパッタリングターゲットにおいて、Ru膜やRu合金膜の膜厚分布や膜質の均一性を高めると共に、下地に対する付着力を向上させる。

【解決手段】R u またはR u 合金からなるスパッタリングターゲットであって、ターゲット表面において X 線回折法で測定された積分強度値における (002) 面の結晶方位含有比を 0.05 以上とする。さらに、ターゲット表面において X 線回折法で測定された積分強度値における $\{1(002)/35\}/\{1(101)/100\}$ の比を 3.0 以上とし、かつターゲットの各部位における $\{1(002)/35\}/\{1(101)/100\}$ の比のばらつきを ± 3.0 %以内とする。

【特許請求の範囲】

【請求項1】 RuまたはRu合金からなるスパッタリングターゲットであって、ターゲット表面においてX線回折法で測定された積分強度値における(002)面の結晶方位含有比が0.05以上であることを特徴とするスパッタリングターゲット。

【請求項2】 請求項1記載のスパッタリングターゲットにおいて、

前記ターゲット表面において X 線回折法で測定された積分強度値における { I (002) /35} / { I (101) /100} の比が 3.0以上であり、かつターゲットの各部位における前記 { I (002) /35} / { I (101) /100} の比のばらつきが±30%以内であることを特徴とするスパッタリングターゲット。

【請求項3】 RuまたはRu合金からなるスパッタリングターゲットであって、ターゲット表面においてX線回折法で測定された積分強度値における{I(002)/35}/{I(101)/100}の比が3. 0以上であることを特徴とするスパッタリングターゲット。

【請求項4】 請求項3記載のスパッタリングターゲットにおいて、

ターゲットの各部位における前記 [1 (002) /35] / {1 (101) / 100} の比のばらつきが±30%以内であることを特徴とするスパッタリングターゲット。

【請求項5】 請求項1ないし請求項4のいずれか1項 記載のスパッタリングターゲットにおいて、

結晶組織が再結晶組織であることを特徴とするスパッタ リングターゲット。

【請求項6】 請求項1ないし請求項5のいずれか1項 記載のスパッタリングターゲットにおいて、

ターゲット全体としての平均結晶粒径が100μm以下 30 であることを特徴とするスパッタリングターゲット。

【請求項7】 請求項6記載のスパッタリングターゲットにおいて、

ターゲットの各部位における平均結晶粒径は、前記ターゲット全体の平均結晶粒径に対してそのばらつきが±25%以内であることを特徴とするスパッタリングターゲット。

【請求項8】 請求項1ないし請求項7のいずれか1項 記載のスパッタリングターゲットにおいて、

前記Ru合金は、Ti、Zr、Ta、Pt、Ir、N i、Cr、Mo、WおよびNbから選ばれる少なくとも 1種の元素を0.01~20重量%の範囲で含むことを 特徴とするスパッタリングターゲット。

【請求項9】 請求項1ないし請求項8のいずれか1項 記載のスパッタリングターゲットを用いて、スパッタ成 膜してなるRu膜またはRu合金膜を有することを特徴 とする電極膜。

【請求項10】 請求項9記載の電極膜を具備することを特徴とする電子部品。

【請求項11】 下部電極と前記下部電極上に配置され 50

た誘電体膜と、前記誘電体膜上に配置された上部電極と を具備する薄膜キャパシタにおいて、

前記下部電極および上部電極の少なくとも一方は、請求 項9記載の電極膜からなることを特徴とする薄膜キャパ シタ。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、半導体メモリなど に用いられる薄膜キャパシタの電極形成に好適なスパッ 10 タリングターゲット、およびそれを用いた電極膜と電子 部品に関する。

[0002]

【従来の技術】近年、情報処理装置の高速化、大容量化に伴い、大容量のDRAMや不揮発性の強誘電体メモリ(FRAM)が用いられるようになってきている。これらDRAMやFRAMには薄膜キャパシタが搭載されており、さらなる大容量化、小型化のために高誘電性材料や強誘電性材料の研究、またこれら高誘電性材料や強誘電性材料に適した電極の開発などが進められている。

20 【0003】例えば、高誘電性材料もしくは強誘電性材料としては、SrTiO3 やBai-x Srx TiO3 などのペロブスカイト型酸化物が用いられている。

【0004】このようなペロブスカイト型酸化物からなる誘電体膜を有する薄膜キャパシタにおいては、高純度RuやRu合金、あるいはこれらの酸化物を電極として使用することが記載されている。このようなRu系電極膜の形成には主としてスパッタ法が利用されており、例えばAr+O2の混合ガスを用いた反応性スパッタによりRu系の電極膜を形成することが行われている。このようなスパッタ法を適用したRu系電極膜の形成には、高純度RuターゲットやRu合金ターゲットが用いられる。

【0005】ところで、近年、半導体ウエハのサイズは8インチから12インチへと大型化されつつあり、また例えばDRAMに関しては64Mから256M、さらには1Gと大容量化が進められている。半導体素子の容量はさらに増大する一方で、素子面積は減少させることが求められていることから、電極や配線の微細化などが積極的に進められている。このような電極膜に用いられる40スパック膜には、膜質や膜厚分布が均一で、かつ下地に対して付着力に優れるなどの特性が要求される。

[0006]

【発明が解決しようとする課題】しかしながら、従来のRuまたはRu合金からなるスパッタリングターゲットでは、ウエハ面内の膜厚分布やシート抵抗などが均一になりやすく、安定した特性を有する電極膜を得ることが難しいという問題がある。特に、Ar+O2の混合ガス雰囲気を用いた反応性スパッタを適用した場合に、膜厚分布やシート抵抗のばらつきが問題となっている。

0 【0007】RuやRu合金などからなる電極膜の膜質

や膜厚分布のばらつきについては、ターゲットの表面および内部の結晶方位がスパッタ放射角度に影響を及ぼしていることが考えられる。そこで、従来のRu基のスパッタリングターゲットでは、結晶組織の微細化やある程度の結晶面の制御などにより膜質や膜厚分布を均一化することが試みられているが、十分な結果を得るまでには至っていない。

【0008】さらに、従来のスパッタリングターゲットを用いたRu系電極膜は、下地に対する付着力が不十分であり、例えばペロブスカイト型酸化物からなる誘電体 10膜を用いたDRAMやFRAMなどの信頼性を低下させる原因となっている。また、従来のスパッタリングターゲットを用いた場合には、スパッタ時にパーティクルが発生しやすく、同路の断線や短絡の原因となっている。

【0009】ここで、上述したAr+Ozの混合ガスをスパッタガスとして用いる理由は、下地としてのSi酸化膜やSi窒化膜などに対するRu系電極膜の付着力を向上させることにあるが、従来のスパッタリングターゲットでは付着力の十分な向上が実現されておらず、Ru系電極膜の膜剥がれなどを招いている。

【0010】本発明はこのような課題に対処するためになされたもので、RuやRu合金あるいはこれらの酸化物を用いて、例えば誘電体膜としてペロブスカイト型酸化物を有する薄膜キャパシタの電極などをスパッタ法で形成する際に、電極膜の膜厚分布や膜質の均一性を高めるとともに、下地に対する付着力を向上させたスパッタリングターゲット、さらにはパーティクルの発生を低減させることを目的としており、またそのようなスパッタリングターゲットを用いることによって、特性や付着力などを向上させた電極膜およびそれを用いた電子部品を提供することを目的としている。

[0011]

【課題を解決するための手段】本発明者らは、スパッタリングを用いて形成されるRu系電極膜の膜厚分布や膜質の均一性、および下地に対する付着力を改善するために、RuまたはRu合金からなるスパッタリングターゲットの結晶方位やその配向性などについて検討を行った。

【0012】ここで、通常のRu系電極膜のX線回折法 40 による主ピークは (110) 面であることが知られているが、上述した目的に対してはRuの (002) 面と (101) 面が重要であり、これらの結晶面の配向性を 制御することによって、熱的に安定なターゲット結晶組織が得られることを見出した。

【0013】本発明はこのような知見に基づいてなされたものであって、本発明のスパッタリングターゲットは、請求項1に記載したように、RuまたはRu合金からなるスパッタリングターゲットであって、ターゲット表面においてX線回折法で測定された積分強度値におけ 50

る(002) 面の結晶方位含有比が0.05以上であることを特徴としている。

【0014】このように、ターゲット表面の (002) 面の結晶方位含有比を 0.05以上とすることによって、Ru系電極膜の下地に対する付着力を向上させることができ、また膜厚分布や膜質の均一性も高めることが可能となる。さらに、パーティクルの発生も抑制することができる。

【0015】本発明のスパッタリングターゲットは、さらに請求項3に記載したように、RuまたはRu合金からなるスパッタリングターゲットであって、ターゲット表面においてX線回折法で測定された積分強度値における{|(002)/35}/{|(101)/100}の比が3.0以上であることを特徴としている。この際、請求項4に記載したように、ターゲットの各部位における{|(002)/35}/{|(101)/100}]の比のばらつきは±30%以内とすることが好ましい。

【0016】このように、ターゲット表面における[1(0 02)/35]/[1(101)/100]の比を3.0以上とすることによって、スパッタ時のターゲット組織を安定化させることができ、これに基づいてRu系電極膜の膜厚分布や膜質の均一性を高めることができ、また下地に対する付着力も向上する。さらに、パーティクルの発生も抑制することができる。

【0017】さらに、本発明のスパッタリングターゲットは、請求項5に記載したように、結晶組織として再結晶組織を有することが好ましい。また、請求項6に記載したように、ターゲット全体としての平均結晶粒径が100μm以下であることが好ましい。この際、請求項7に記載したように、ターゲットの各部位における平均結晶粒径は、ターゲット全体の平均結晶粒径に対してそのバラツキが±25%以内であることが好ましい。

【0018】本発明の電極膜は、請求項9に記載したように、上記した本発明のスパッタリングターゲットを用いて、スパッタ成膜してなるRu膜またはRu合金膜を有することを特徴としている。

【0019】また、本発明の電子部品は、請求項10に記載したように、上記した本発明の電極膜を具備することを特徴としている。本発明の電子部品の具体例としては、例えば請求項11に記載したように、下部電極と、前記下部電極上に配置された誘電体膜と、前記下部電極および上部電極の少なくとも一方が上記した本発明の電極膜からなる薄膜キャパシタが挙げられる。

[0020]

【発明の実施の形態】以下、本発明を実施するための形態について説明する。

【0021】本発明のスパッタリングターゲットは、RuまたはRu合金からなるものである。

0 【0022】ターゲットをRuで構成する場合、その純

度は例えば99.99%以上というように高純度である ことが好ましい。

【0023】また、ターゲットを構成するRu合金には、Ruに各種金属元素(合金化元素)を1種または2種以上含有させたものを用いることができる。例えば、Ti、Zr、Ta、Pt、Ir、Ni、Cr、Mo、W、Nbなどの金属元素をO.01~20重量%の範囲で含有させたRu合金を用いることができる。これら合金化元素は耐熱性、耐腐食性などに寄与するものである。

【0024】本発明のスパッタリングターゲットは、上述したようなRuまたはRu合金からなるターゲットの表面において、X線回折法で測定された積分強度値における(002)面の結晶方位含有比を0.05以上としている。(002)面の結晶方位含有比は図1に示す式により計算される値を示すものである。

【0025】ここで、例えば1 (002) は (002) *

*面の測定強度であり、R (002)は(002)面の相対強度比(補正値)である。本発明で規定するX線回折法による各結晶面の強度値は、たとえば以下のようにして測定する。まず、X線としてCu-Ka線を使用し、測定試料の表面層を研磨などで処理した後、X線回折装置を用いて表面の各結晶方位の積分強度値(測定強度値)を求める。

【0026】本発明における各結晶面の積分強度値は、各結晶面からの回折強度が完全にランダムに配向している粉末の回折強度で正規化した補正強度値を用いる。すなわち、JCPDS CARDなどの値で測定強度値を補正して積分強度値を求め、これらから各結晶面の結晶方位含有比を算出する。なお、(002)面及び(101)面の積分強度値(補正強度)の算出方法を表1に示す

[0027]

【表1】

or T	(002)	2 (002)	22. 4. 1	
Γ	蛇晶方位	相対強度比 JCPDS CARD	別定強皮値	補正強度
	(002)	35	Α	A/35
	(101)	100	В	B/100

RuまたはRu合金からなるスパッタリングターゲット表面において、X線回折法で測定された積分強度値における(002)面の結晶方位含有比を0.05以上とすることによって、得られるスパッタ膜(Ru膜、Ru合金膜、あるいはこれらの酸化膜)の下地に対する密着性を向上させることができる。この(002)面の結晶方位含有比は0.08以上であることがさらに好ましい。

【0028】本発明のスパッタリングターゲットは、さらにターゲット表面においてX線回折法で測定された積分強度値における{1(002)/35}/{1(101)/100}の比を3.0以上としている。この際、ターゲットの各部位における{1(002)/35}/{1(101)/100}の比のばらつきは±30%以内とすることが好ましい。

【0029】ここで、I (002)は(002)面の測定強度値、35は(002)面の相対強度比(補正値)、I (101)は(101)面の測定強度値、100は(101)面の相対強度比(補正値)である。これ 405から水められる{I(002)/35}/{I(101)/100}の比は、(002)面と(101)面との結晶方位含有比を表す

(002)面と(101)面との結晶方位含有比を表す ものである。

【0030】RuまたはRu合金からなるスパッタリングターゲットの表面において、X線回折法で測定される結晶面は多数挙げられているが、特に (002) 面と (101) 面が熱的に安定なターゲット組織を得るための指標として重要である。そこで、本発明では上記したように {1(002)/35]/{1(101)/100} の比を3.0以上としている。このような条件を満足させることによって、

ターゲット組織の熱的安定性を高めることができるため、得られるスパッタ膜(R u 系電極膜)の膜厚分布や膜質の均一性を向上させることが可能となり、さらにはパーティクルの発生を抑制することができる。

【0031】すなわち、上記した {1(002)/35}/{1(101)/100} の比が3.0%未満であるということは、スパッ30 タリングターゲットの結晶組織が加工組織や部分的な再結晶組織であることを意味しスパッタリングターゲットの湿度上昇に伴って再結晶組織が回復、あるいは部分的に再結晶化するおそれが大きい。このようなスパッタリングターゲットの結晶組織の変質に伴って、得られるスパッタ膜の膜質や膜厚分布などが変化する。また、異常放電などの突発的な現象が生じ、パーティクルの発生量も増加する。

【0032】言い換えると、上記した {I (002)/35}/{I (101)/100} の比を3.0以上とすることによって、ターゲット組織の回復や部分的な再結晶化を防ぐことができる。このように、ターゲット結晶組織の熱的安定性を高めることによって、得られるスパッタ膜 (Ru系電極膜)の膜厚分布や膜質の均一性を向上させることが可能となり、さらにはパーティクルの発生を抑制することができる。スパッタリングターゲットの {I (002)/35]/{I (101)/100} の比は4.5以上とすることがさらに好ましい。

【0033】さらに、スパッタリングターゲットの各部 位において、{1(002)/35}/{1(101)/100} の比のパラツ 50 キを±30%以内とすることによって、各部位で均一な

スパッタリング効果が得られ、より一層スパッタ膜(R u 系電極膜) の膜厚分布や膜質の均一性を向上させるこ とができる。スパッタリングターゲットの各部位におけ る結晶方位含有比のバラツキが±30%を超えると、各 部位における熱的安定性が異なることになり、スパッタ 粒子の放出特性が変化してしまう。これは膜厚分布や膜 質の変動要因となる。 (1(002)/35]/(1(101)/100) の比 のばらつきは±15%以内とすることがさらに好まし

【0034】本発明のスパッタリングターゲットは、上 10 述したように結晶組織として再結晶組織を有することが 好ましい。加工組織ではスパッタリングターゲットの温 度上昇により結晶組織が回復あるいは部分再結晶化する ことがあり、このスパッタリングターゲットの結晶組織 の変質に伴い膜質などが変動したり、異常放電などが起 こりパーティクルが増発するおそれがある。一方、スパ ッタリングターゲットが再結晶組織を有する場合には、 結晶組織の回復や部分再結晶化、また異常放電などを防 ぐことができ、安定した膜質を再現性よく得ることがで きる。

【0035】また、本発明のスパッタリングターゲット においては、ターゲット全体としての平均結晶粒径が1 OOμm以下であることが好ましく、さらに各部位での 平均結晶粒径のばらつきがターゲット全体での平均結晶 粒径の±25%以内であることが好ましい。ターゲット 全体としての平均結晶粒径は50 µm以下とすることが より好ましく、さらには10μm以下とすることが望ま しい。

【0036】ターゲットの平均結晶粒径が100μmよ り大きいと、スパッタ時に各結晶粒からの原子の放出特 30 性の違いが顕著になり、膜厚分布が不均一になるおそれ がある。さらに、平均結晶粒径が100μmより大きい とスパッタ時にターゲット表面付近の電界が局部的に乱 れ、異常放電が起こりやすくなる。このような領域のタ ーゲット物質は液状もしくはクラスター状となってター ゲットから飛散し、これらの物質が核となってダストが 発生する。

【0037】同様に、各部位での平均結晶粒径のばらつ きがターゲット全体としての平均結晶粒径の±25%の が顕著になり、膜質が不安定となるおそれがある。各部 位での平均結晶粒径のばらつきはターゲット全体として の平均結晶粒径の土15%以内とすることがさらに好ま しい。なお、各部位での平均結晶粒径の測定は、JIS HO501に記載されている切断法を適用して実施す るものとする。

【0038】本発明のスパッタリングターゲットは、粉 末冶金法、溶解法、急冷凝固法などの公知の方法によっ て作製することができる。例えば、Ru粉末単体、もし くはRu粉末に例えばTi、Ta、Zr、Pt、Ir、 Ni、Cr、Mo、W、Nbなどの粉末を所定量混合し た粉末や合金粉末を、ホットプレス法やHIP法で燒結 することにより作製される。この際、ホットプレスやH I Pは再結晶温度以上の温度で実施する。ホットプレス やHIP時の温度が再結晶温度未満であると、本発明で 規定するRuの(002)面の結晶方位含有比、あるい は(002)面と(101)面との結晶方位含有比を満 足させることができない。

【0039】また、ホットプレスやHIPを施す原料粉 末すなわちRu粉末、Ru合金粉末Ruと合金化元素と の混合粉末などとしては、所定の粉末粒径のものを使用 する。具体的には30μm以下の粒径を有する原料粉末 を用いることが好ましい。このような原料粉末を用いる ことによって、ターゲット全体としての平均結晶粒径、 さらには各部位での平均結晶粒径のばらつきを所望範囲 に制御することができる。ターゲット素材に塑性加工お よび熱処理を施す場合には、その際の条件によっても結 晶粒径を制御することができる。

【0040】ここで、ホットプレス法やHIP法でター 20 ゲット素材を作製した後に、塑性加工を施す場合には、 その際の処理温度を再結晶温度以上とすることによって も、本発明で規定する(002)面の結晶方位含有比、 あるいは(002)面と(101)面との結晶方位含有 比を満足させることができる。また、塑性加工後に施す 熱処理温度を再結晶温度以上とすることによっても同様 である。溶解法や急冷凝固法などでターゲット素材を作 製した場合についても同様である。

【0041】RuもしくはRu合金の具体的な再結晶温 度はおおよそ1000~1600℃程度であるため、上 記したホットプレスやHIP時の温度、あるいは塑性加 エやその後の熱処理温度は1200℃以上とすることが 好ましい。特に、これらの処理温度を1300℃以上と することによって、(002)面の結晶方位含有比や (002) 面と(101) 面との結晶方位含有比をより 一層高めることができる。 上述したような方法により 得られたターゲット素材を所望形状に機械加工した後、 バッキングプレートと接合することによって、本発明の スパッタリングターゲットが得られる。

【0042】本発明の電極膜は、上述したような本発明 範囲を超えると、各部位での原子などの放出特性の違い 40 のスパッタリングターゲットを用いてスパッタ成膜する ことにより得られるRu膜またはRu合金膜を有する。 本発明のスパッタリングターゲットを用いた成膜は、通 常のArガスを用いて実施してもよいし、またAr+O 2 の混合ガスをスパッタガスとして用いた反応性スパッ タにより実施してもよい。

> 【0043】本発明のスパッタリングターゲットを用い て成膜したRu系電極膜は、膜質、シート抵抗、膜厚分 布などが均一で、かつSi基板、その表面に形成される Si酸化膜やSi窒化膜などの下地に対して良好な付着 50 力を示し、剥がれなどが生じにくいため、それを用いた

各種電子部品の特性、信頼性、耐久性などを向上させる ことができる。また、スパッタ時のパーティクル発生を 抑制することができるため、回路の断線や短絡を防ぐこ とができると共に、配線の微細化などに対しても大きく 貢献する。

【0044】さらに、上述した反応性スパッタを適用し た成膜によれば、酸素を含むRu膜またはRu合金膜が 得られる。このような酸素を含むRu膜やRu合金膜 は、特に下地に対して優れた密着性を示す。本発明にお いては、このような酸素を含むRu膜またはRu合金膜 10 は、ホットプレス後に1800~2000℃で3~5時 と、通常のスパッタ法により成膜したRu膜またはRu 合金膜との積層膜を電極膜として用いてもよい。この 際、酸素を含むRu膜またはRu合金膜は、下地に対す る密着性の向上に寄与すると共に、下地の拡散を防ぐバ リア材としても機能する。

【0045】本発明の電極膜は各種電子部品の電極に適 用可能であるが、特にSrTiO3やBal-x Srx T i O3 などのペロプスカイト型酸化物からなる誘電体膜 を有する薄膜キャパシタの電極として好適である。薄膜 キャパシタの具体的な構造としては、Si基板などの上 20 に下部電極を形成し、下部電極上に誘電体膜および上部 電極を順に形成した構造が挙げられ、このような下部電 極または上部電極の少なくとも一方に本発明の電極膜が 用いられる。このような薄膜キャパシタは、例えば大容 量DRAMやFRAMなどの半導体記憶素子に適用され る。

[0046]

【実施例】次に、本発明の具体的な実施例およびその評 価結果について述べる。

【0047】実施例1

原料粉末としてRu、W、Mo、Pt、Taの各粉末を*

*用意し、これら粉末をRu単体、Ru-10at%W、 Ru-12at%Mo、Ru-5at%Pt、Ru-2 Oat%Taとなるように調合した。

【0048】これらの粉末を温度1300~1400 ℃、保持時間 4時間、加圧加重2500Pa、10P a以下の真空雰囲気の条件下でホットプレスし、直径1 27mm、厚さ5mmの寸法を有するRuターゲットお よびRu合金ターゲットをそれぞれ10枚ずつ作製し た。これらのうち、それぞれ5枚のターゲットについて 間保持し、結晶粒径の調節を行った。

【0049】上述した方法により各組成について、それ ぞれ平均結晶粒径が100 μ m以下のスパッタリングタ ーゲットを 5 枚と、100μmを超えるスパッタリング ターゲットを5枚作製した。なお、表2の試料No1~ No5のスパッタリングターゲットは平均結晶粒径が1 00μm以下のものであり、試料No6~No10のス パッタリングターゲットは平均結晶粒径が100μmを 超えるものである。

【0050】これら各ターゲット表面の(002)面の 結晶方位含有比をX線回折法により測定した。結晶方位 含有比は、試料表面の変質層を研磨して除去した後、X 線回折計で各結晶方位に対応する回折線の積分強度を測 定し、得られた強度値を相対強度値(JCPDS CA RD参照)で補正した後、図1の式を用いて算出した。 表2に各ターゲットの(002)結晶方位含有比、平均 結晶粒径のばらつき、(002)/(101)結晶方位 含有比およびそのばらつきを示す。

[0051]

【表2】

No.	粗成	(002) 結晶方位含有比	平均結晶粒程 (μm)	平均結晶粒径の ばらつき (%)	(002)/(101) 結晶方位 含有比	(002)/(101) 結晶方位含有比 のばらつき(%)
1	Ru	0.128	85	4	15.0	2.0
2	Ru-10at%W	0.142	30	10	8.2	9.9
3	Ru-12st%Mo	0.110	60	9	5.3	7.6
4	Ru-5at%Pt	0.167	75	8	10.3	12.5
8	Ru-20at%Ta	0.089	35	12	9.6	10.8
6	Ru	0.033	115	30	6.2	34.5
7	Ru-10at%W	0.024	130	48	2.8	28.9
8	Ru-12at%Mo	0.021	125	40	0.8	40.6
9	Ru-5at%Pt	0.009	210	41	4.0	51.1
10	Ru-20at%Ta	0,014	155	36	1.7	47.8

表2から分かるように、試料No1~No5の各ターゲ ットは(002)結晶方位含有比が0.05以上であ り、試料No6~No10の各ターゲットは(002) 結品方位含有比が0.05以下である。また、平均結晶 50 【0052】さらに、No1〜No5の各ターゲットの

粒径のばらつきは試料No1~No5の各ターゲットが 25%以下であるのに対して、試料No6~No10の 各ターゲットは25%以上となっている。

(002)/(101)結晶方位含有比は3以上であ り、そのばらつきは±30%以内であった。

【0053】次に、上述した各スパッタリングターゲッ トを用いて、温度: 20℃ (室温)、DC出力: 0.5 kW、スパッタガス:ArとO2 の混合ガス(Ar:O 2 = 16:4)、圧力:1.3×10⁻³Pa以下、スパ ッタ時間: 1分、の条件で、それぞれスパッタリングを 行い、Siウェーハ上にRu膜またはRu合金膜を成膜 した。

【0054】このようにして得たRu膜およびRu合金 10 膜の膜厚分布およびダスト数を測定した。さらに、得ら れた薄膜の密着性をピール試験により評価した。膜厚分 布の測定は膜厚測定機 (alpha-step200) を用いて行い、図2に示すSiウェーハの各部位につい て実施した。膜中のダスト数はダストカウンタ装置(V M-3) を用いて測定した。ピール試験においては、図 2に示すSiウェーハの各部分から5mm角のサンプル*

*を10個採取した後、ピール試験用のテープを薄膜に接 着し、このテープを剥がした際に薄膜がテープにつくか つかないかで密着性の度合いを評価した。

【0055】上記した試料No1~No10の各スパッ タリングターゲットを用いた薄膜の膜厚分布を表3に示 す。平均結晶粒径が100μm以下で(002)結晶方 位含有比が 0.05以上の試料Nol~No5の各スパ ッタリングターゲットを用いた場合には、膜厚のばらつ きをその平均膜厚の±5%以内に収めることができるこ とが分かる。一方、結晶粒径が100μm以上で(00 2) 結晶方位含有比が 0.05未満の試料 No6~No 10の各スパッタリングターゲットを用いた場合には、 膜厚のばらつきがその平均膜厚の±5%を超えているこ とが分かる。

[0056]

【麦3】

NI.	組成	SIウェーハ面内の膜厚分布(単位:mm)						
No.		Left	Center	Right	Top	Bottom		
1	Ru	106.5	109.5	107.2	106.0	104.5		
2	Ru-10at%W	92.5	94.2	93.6	95.0	94.9		
3	Ru-12at%Mo	96.2	95.5	94.3	95.1	95.5		
4	Ru-Sat%Pt	100.1	99.8	97.4	98.4	99.5		
6	Ru-20at%Ta	105.0	103.8	104.6	102.2	103.6		
6	Ru	102.5	107.0	109.5	113.2	115.9		
7	Ru-10at%W	100.3	96.5	106.5	109.9	111.5		
8	Ru-12at%Mo	98.5	99.8	103.5	106.9	108.2		
9	Ru-5at%Pt	108.5	108.9	101.7	100.6	93.5		
10	Ru-20at%Ta	96.7	109.6	115.5	106.4	99.7		

表4はダストの粒径と数の関係を示したものである。平 均結晶粒径が100μm以下で(002)結晶方位含有 比が 0. 05以上の試料No1~No5の各スパッタリ ングターゲットを用いた場合には、どの大きさのダスト も少なく、特に100μm以上のダストは全ての場合に おいて1桁台と少なくなっていることが分かる。一方、※ ※結晶粒径が100μm以上で(002)結晶方位含有比 が0.05未満の試料No6~No10の各スパッタリ ングターゲットを用いた場合、ダストが非常に多くなっ ていることが分かる。

[0057]

【表4】

_,	組成	ダストサイズ					
No.		≤0.3μm	0.3~100 μm	≥100 µ m			
1	Ru	3	11	1			
2	Ru-10at%W	10	19	3			
3	Ru-12at%Mo	7	20	5			
4	Ru-5at%Pt	13	17	2			
5	Ru-20at%Ta	5	9	3			
6	Ru	25	57	44			
7	Ru-10at%W	49	78	20			
8	Ru-12at%Mo	44	91	55			
9	Ru-Sat%Pt	38	89	70			
10	Ru-20mt%Th	39	76	48			

次に、ピール試験による薄膜の密着性の評価結果につい て説明する。表 5 はピール試験の結果を示したものであ 50 位含有比が 0.05以上の試料 No1~No5の各スパ

る。平均結晶粒径が100μm以下で(002)結晶方

ッタリングターゲットを用いて成膜した R u 膜または R u 合金膜は、薄膜がテープに付着した割合が 1 桁台であった。一方、結晶粒径が 1 0 0 μ m以上で (0 0 2) 結晶方位含有比が 0.05未満の試料 N o 6 ~ N o 1 0 の各スパッタリングターゲットを用いて成膜した R u 膜または R u 合金膜は、薄膜がテープに付着した割合が試料*

*No1~No5により成膜した薄膜に比べて1桁多かった。この結果から、本発明のスパッタリングターゲットを用いることによって、薄膜の付着力が大幅に改善されることが確認された。

[0058]

【表5】

No.	組成	尊願がテーブに付着した割合(%)
1	Ru	0
2	Ru-10at%W	.5
3	Ru-12at%Mo	2
4	Ru-5at%Pt	6
6	Ru-20at%Ta	7
6	Ru	43
7	Ru-10at%W	55
8	Ru-12at%Mo	49
9	Ru-5at%Pt	88
10	Ru-20at%Ta	90

さらに、上述したRu膜およびRu合金膜をそれぞれ下 部電極膜と上部電極膜として薄膜キャパシタを構成し た。誘電体膜にはBal-x Srx TiO3 膜を用いた。 このような薄膜キャパシタは、いずれも信頼性および特 性に優れるものであった。

【0059】実施例2

R uおよび各種添加元素の原料粉末として純度3N以上の粉末を用意し、これら各粉末を表6に示す各組成となるように調合した。これら各粉末を10Pa以下の真空雰囲気下で表6に示す条件でホットプレスし、さらに直※

※径127mm、厚さ5mmに機械加工した後、Cu製バ 20 ッキングプレートに接合することによって、平均結晶粒 径および結晶方位含有比の異なる10種類のRuターゲットおよびRu合金ターゲットを作製した。

【0060】これら各ターゲットの平均結晶粒径とそのばらつき、およびターゲット表面の(002)/(101)結晶方位含有比とそのばらつきを測定した。これらの結果を併せて表6に示す。

[0061]

【表6】

ターゲット	組成	HP 資度 (*C)	HP 保持時間 (hr)	加圧 (MPa)	平均結晶粒径 (μm)	平均能量粒径の ばらつき(%)	(002)/(101) 結晶方位 含有比	(002)/(101) 結晶方位 含有比の ばらつき
Α	Ru	1300	4	25	5.2	0.1	9	0.1
В	Ru	1400	5	50	73	19.2	7.8	0.5
С	Ru	1350	4	40	30	0.8	1.2	0.8
D	Ru	1900	10	30	220	22	5.6	39.4
Е	Ru	1850	20	30	500	45.3	8.8	56.2
F	Ru-2wt%Mo	1300	8	25	4.2	0,4	19.4	0.2
G	Ru-2wt%Mo	1300	5	60	90	27.2	10.2	0.8
н	Ru-2wt%Mo	1250	3	40	33	0.0	0.9	10.9
I	Ru-2wt%Mo	1900	12	. 30	340	88	13.3	53.2
J	Ru-2wt%Mo	2000	15	60	480	68.2	1.2	83.2
Ж	Ru-öwt%Ta	1300	4	25	8.3	1.6	7.3	0.4
L	Ru-5wt%Ta	1350	5	55	88	31.2	9.3	4.4
М	Ru-5wt%Ta	1400	5	40	25	5.7	4,5	1.5
N	Ru-5wt%Ta	1960	15	30	490	0.6	1.9	90.2
0	Ru-5wt%Ta	2100	25	60	1000	83.3	17.2	67.5

次に、上記した各スパッタリングターゲットを用いて、 タガス: ArとO2 の混合ガス (Ar: O2 = 16: 温度: 20℃ (室温)、DC出力: 0.5 kW、スパッ 50 4)、圧力: 1.3×10⁻³ Pa以下、スパッタ時間:

1分、の条件で、それぞれスパッタリングを行い、Siウェーハ上にRu膜またはRu合金膜を成膜した。得られたRu膜およびRu合金膜について、実施例1と同様にしてピール試験を実施した。

*【0062】その結果を表7に示す。 【0063】 【表7】

ターゲット	組成	Peel Test 結果(%) 0		
A	Ru			
В	Ru	73		
. С	Ru	61		
ď	Ru	80		
E	Ru	98		
F	Ru-2wt%Mo	0		
G	Ru-2wt%Mo	56		
Н	Rn-2wt%Mo	71		
I	Ru-2wt%Mo	65		
J	Rn-2wt%Mo	100		
K	Ru-5wt%Ta	0		
L	Ru-5wt%Ta	68		
M	Ru-5wt%Ta	68		
N	Ru-5wt%Ta	75		
0	Ru-5wt%Ta	97		

表7から明らかなように、再結晶組織を有し平均結晶粒 20 径が 100μ m以下で、平均粒径のばらつきが $\pm 25\%$ 以内であり、ターゲット表面においてX線回折法で測定された積分強度値を用いて計算される $\{(002)/35\}/\{(101)/100\}$ が3、0以上であり、さらにはターゲットの各部位における(002)/(101)結晶方位含有比のばらつきが $\pm 30\%$ 以内であるスパッタリングターゲットを用いて成膜したRu膜およびRu合金膜は、付着力に優れていることが分かる。

【0064】さらに、上述したRu膜およびRu合金膜をそれぞれ下部電極膜と上部電極膜として薄膜キャパシ 30 夕を構成した。誘電体膜にはBal-x Srx TiO3 膜を用いた。このような薄膜キャパシタは、いずれも信頼性および特性に優れるものであった。

[0065]

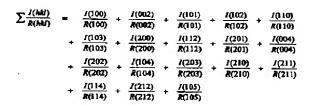
り 【発明の効果】以上説明したように、本発明のスパッタリングターゲットによれば、膜厚分布や膜質が均一で、かつ下地に対して優れた付着力を示すRu膜やRu合金膜を再現性よく得ることができる。このようなRu膜やRu合金膜は各種電子部品の電極膜として有用であるが、特に誘電体膜としてペロプスカイト型酸化物を有する薄膜キャパシタの電極に好適である。このような本発明の電極膜およびそれを用いた電子部品によれば、その信頼性や特性の向上を図ることができる。

【図面の簡単な説明】

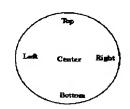
30 【図1】 本発明のスパッタリングターゲットの結晶方位含有比の計算方法を示す図である。

【図2】 本発明のスパッタリングターゲットの平均結晶粒径および付着力を測定した各部位を示す図である。

【図1】



[図2]



フロントページの続き

(72) 発明者 石上 隆 神奈川県横浜市磯子区新杉田町8番地 株 式会社東芝横浜事業所内

(72) 発明者 山野辺 尚 神奈川県横浜市磯子区新杉田町8番地 株 式会社東芝横浜事業所内

(72) 発明者 菊池 誠 神奈川県横浜市磯子区新杉田町8番地 株 式会社東芝横浜事業所内 (72) 発明者 藤本 裕二

神奈川県横浜市磯子区新杉田町8番地 株式会社東芝横浜事業所内

(72) 発明者 藤岡 直美

神奈川県横浜市磯子区新杉田町8番地 株式会社東芝横浜事業所内

Fターム(参考) 4K029 BA22 BC03 BD02 DC04 4M104 BB04 BB39 DD40 GG16 HH20